PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-048997

(43)Date of publication of application: 15.02.2002

(51)Int.CI.

B41J 2/44 G02B 5/08 H02K 29/00 HO4N 1/113

(21)Application number: 2000-237518

(22)Date of filing:

(71)Applicant: KONICA CORP

04.08.2000

(72)Inventor: MATSUI SUSUMU

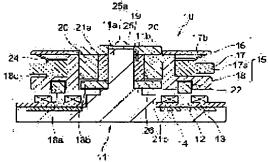
KOBAYASHI HIROSHI

TAKAHASHI YUKO **ONO NAOHIRO** SASAKI KATSUSHI MIYAKOSHI HIROSHI

(54) OPTICAL DEFLECTION DEVICE, METHOD FOR MANUFACTURING OPTICAL DEFLECTION DEVICE, AND **IMAGE FORMATION DEVICE**

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an optical deflection device where a polygon mirror is stably rotatable without being dislocated due to the high speed in an operation in a construction with which the polygon mirror is held by being pressed against a flange, a method for manufacturing the optical deflection device, and an image formation device provided with the optical deflection device. SOLUTION: The optical deflection device is provided with a base member 11, the polygon mirror 17 which rotates with respect to the base member, the flange 18 which contacts with and holds the polygon mirror, and a pressing member 24 which presses the polygon mirror against the flange. The surface roughness (Ry) of either one or both of the contacting faces 17c and 18c of the polygon mirror and the flange satisfies the relation of 3 µm Ry 20 µ m.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of

[Date of requesting appeal against examiner's decision of

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-48997

(P2002-48997A)

(43)公開日 平成14年2月15日(2002.2.15)

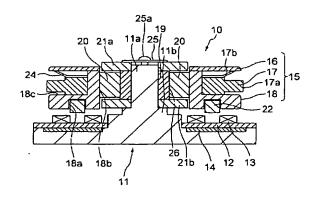
(51) Int.Cl. ⁷	識別記号	FI	テーマコード(参考)
G02B 26/1	0 102	G 0 2 B 26/10	102 2C362
B41J 2/4	4	5/08	B 2H042
G02B 5/0	8	H02K 29/00	Z 2H045
H02K 29/0	0	B 4 1 J 3/00	D 5C072
H04N 1/1	13	H 0 4 N 1/04	104A 5H019
		審查請求 未請求	請求項の数8 OL (全 8 頁)
(21)出願番号	特願2000-237518(P2000-237518)	(71)出願人 000001:	
(22)出願日	平成12年8月4日(2000.8.4)	東京都	新宿区西新宿1丁目26番2号
		(72)発明者 松井	昭
•		東京都	八王子市石川町2970番地 コニカ株
		式会社	内
	•	(72)発明者 小林	告志
		東京都	八王子市石川町2970番地 コニカ株
-		式会社	内
		(72)発明者 高橋	祐幸
	•	東京都	八王子市石川町2970番地 コニカ株
		式会社	内
		·	最終頁に続く
			100,134,1104

(54) 【発明の名称】 光偏向装置、光偏向装置の製造方法及び画像形成装置

(57)【要約】

【課題】 ボリゴンミラーがフランジに押し付けられて保持される構成においてボリゴンミラーが使用中の高速回転でずれ難いようにして安定に回転できる光偏向装置、との光偏向装置の製造方法及びとの光偏向装置を備えた画像形成装置を提供する。

【解決手段】 この光偏向装置は、ベース部材11と、ベース部材に対し回転するポリゴンミラー17と、ポリゴンミラーと接触して保持するフランジ18と、フランジに対しポリゴンミラーを押し付ける押付部材24とを具備する。ポリゴンミラーとフランジとが接触する一方または両方の接触面17c、18cの表面粗さ(Ry)が、3 μ m \leq Ry \leq 20 μ mを満たす。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 ベース部材と、前記ベース部材に対し回 転するポリゴンミラーと、前記ポリゴンミラーと接触し て保持するフランジと、前記フランジに対し前記ポリゴ ンミラーを押し付ける押付部材と、を具備し、

前記ポリゴンミラーと前記フランジとが接触する一方ま たは両方の接触面の表面粗さ(Ry)が、Ry≥3µm を満たすことを特徴とする光偏向装置。

【請求項2】 前記接触面の表面粗さ(Ry)が、3 μ m≦Ry≦20μmを満たすことを特徴とする請求項1 に記載の光偏向装置。

【請求項3】 ブラスト加工、切削加工、レーザ加工、 ドライアイス噴射加工、化学処理加工または転造加工に より前記表面粗さ(Ry)としたことを特徴とする請求 項1または2に記載の光偏向装置。

【請求項4】 ベース部材に対し回転するポリゴンミラ ーの接触面及び前記ポリゴンミラーを保持するフランジ の接触面の一方または両方を表面粗さ(Ry)がRy≧ 3μmを満たすように表面処理を行う工程と、

ジと前記ポリゴンミラーとを固定して組み立てる工程 と、を含むことを特徴とする光偏向装置の製造方法。

【請求項5】 前記接触面の表面粗さ(Ry)が3μm ≦Ry≦20µmを満たすように前記表面処理を行うと とを特徴とする請求項4に記載の光偏向装置の製造方 法。

【請求項6】 前記表面処理をブラスト加工、切削加 工、レーザ加工、ドライアイス噴射加工、化学処理加工 または転造加工により行うことを特徴とする請求項4ま たは5に記載の光偏向装置の製造方法。

【請求項7】 前記表面処理工程の前に前記接触面の表 面粗さ(Ry)がRy<3μmを満たすように加工する ことを特徴とする請求項4,5または6に記載の光偏向 装置の製造方法。

【請求項8】 請求項1,2または3に記載の光偏向装 置を備え、前記ポリゴンミラーで反射した光により感光 体に画像情報を書き込むことを特徴とする画像形成装 置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、ポリゴンミラーが フランジに押し付けられて保持される光偏向装置光偏向 装置の製造方法及び画像形成装置に関するものである。 [0002]

【従来の技術】従来、レーザビームプリンタやデジタル 複写機等の電子写真方式による画像形成装置では感光体 ドラムに画像を書き込むために光ビーム走査を行う光偏 向装置が用いられている。かかる光偏向装置は、磁石が 固定されたポリゴンミラーを軸受を介してベース部材に 対し回転自在に構成し、磁石と対向してコイルを基板上 50 とができる。

に設け、コイルへの通電時に磁石との相互作用によりポ リゴンミラー等からなる回転体がベース部材との間にエ アギャップを形成しながら高速回転するようになってい

【0003】上述のような光偏向装置では、ポリゴンミ ラーはフランジに押し付けられて保持され固定される が、これらの接触面は、ポリゴンミラーのミラー面の倒 れ角を良好にするために髙精度に加工される必要があ り、このため表面粗さがRy≦1µmとなるように機械 加工をしていた。ところが、このような接触面どうしを 押し付けるようにして接触させてポリゴンミラーとフラ ンジとを固定すると、光偏向装置の使用中に高速回転に よる遠心力でポリゴンミラーがずれてしまい、このため 回転体のバランス変化が生じ、振動が増加してしまうお それがあった。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】本発明は、上述のよう な従来技術の問題に鑑み、ポリゴンミラーがフランジに 押し付けられて保持される構成においてポリゴンミラー 前記接触面どうしを接触させ押付力を加えて前記フラン 20 が使用中の高速回転でずれ難いようにして安定に回転で きる光偏向装置、との光偏向装置の製造方法及びとの光 偏向装置を備えた画像形成装置を提供することを目的と する。

[0005]

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するため に、本発明による光偏向装置は、ベース部材と、前記べ ース部材に対し回転するポリゴンミラーと、前記ポリゴ ンミラーと接触して保持するフランジと、前記フランジ に対し前記ポリゴンミラーを押し付ける押付部材と、を 30 具備し、前記ポリゴンミラーと前記フランジとが接触す る一方または両方の接触面の表面粗さ(Ry)が、Ry ≥3µmを満たすことを特徴とする。

【0006】との光偏向装置によれば、ポリゴンミラー とフランジの接触面の少なくとも一方の表面粗さ(R y)をRy≥3µmとすることにより、フランジに対し ポリゴンミラーを押し付けて保持する際にその接触面間 の摩擦力が充分に増加し、これにより、使用中の高速回 転による遠心力に起因したポリゴンミラーのずれが発生 し難くなり、回転体はその振動が変化せずに安定して回 転できる。なお、本明細書で、「表面粗さ(Ry)」と は、JISB0601で定義される最大高さを意味す

【0007】また、前記接触面の表面粗さ(Ry)が、 3 μm≦Ry≦20μmを満たすことが好ましい。Ry ≦20 μmであると、ポリゴンミラーのミラー面の倒れ 角等の光偏向装置としてのユニット特性を良好に維持で きる。また、接触面は、ブラスト加工、切削加工、レー ザ加工、ドライアイス噴射加工、化学処理加工または転 造加工により、上述のような表面粗さ(Ry)にすると

【0008】また、本発明による光偏向装置の製造方法 は、ベース部材に対し回転するボリゴンミラーの接触面 及び前記ポリゴンミラーを保持するフランジの接触面の 一方または両方を表面粗さ(Ry)がRy≥3µm、好 ましくは3 µm≦Ry≦20 µmを満たすように表面処 理を行う工程と、前記接触面どうしを接触させ押付力を 加えて前記フランジと前記ポリゴンミラーとを固定して 組み立てる工程とを含むことを特徴とする。

【0009】との光偏向装置の製造方法によれば、表面 処理工程でポリゴンミラーとフランジの接触面の少なく 10 中心軸 1 1 a に貫通してラジアル軸受 1 9 がはめ込ま とも一方の表面粗さ(Ry)をRy≥3µmとしてか ら、両接触面を接触させて押付力を加えてフランジとポ リゴンミラーとを固定して組み立てるから、両接触面間 の摩擦力が充分に増加し、これにより、使用中の高速回 転による遠心力に起因したポリゴンミラーのずれが発生 し難くなり、ボリゴンミラーが振動せずに安定して回転 できる光偏向装置を製造することができる。

【0010】との場合、前記表面処理をブラスト加工、 切削加工、レーザ加工、ドライアイス噴射加工、化学処 理加工または転造加工により行うことができる。

【0011】また、前記表面処理工程の前に前記接触面 の表面粗さ(Ry)がRy<3μmを満たすように加工 するようにできる。なお、かかるRy<3μmとする加 工を特に行わずに、上述の表面処理工程を実行してもよ

【0012】また、本発明による画像形成装置は、上述 の光偏向装置を備え、前記ポリゴンミラーで反射した光 により感光体に画像情報を書き込むことを特徴とする。 この画像形成装置によれば、使用中の高速回転による遠 心力に起因したポリゴンミラーのずれが発生し難くな り、ポリゴンミラーが振動せずに安定して回転できるた め、安定した画像形成を長時間行うことが可能となる。 ポリゴンミラーのミラー面の倒れ角等の特性を良好に維 持できるため、高品質な画像形成に寄与する。

[0013]

【発明の実施の形態】以下、本発明による第1, 第2及 び第3の実施の形態について図面を用いて説明する。

【0014】〈第1の実施の形態〉

【0015】図1は本発明の第1の実施の形態を示す光 偏向装置の側断面図である。図1の第1の光偏向装置1 0は、アルミニウム等の金属からなるベース部材11 と、ベース部材11に取り付けられ固定されるプリント 基板12と、プリント基板12上に形成されて固定され たコイル13と、コイル13と対向するようにベース部 材11に設けられた固定ヨーク14と、ベース部材11 に対して回転する回転体15とを備える。

【0016】回転体15は、ミラー面17aの形成され たポリゴンミラー17と、ポリゴンミラー17を保持し 固定するフランジ18と、ポリゴンミラー17の上側面

フランジ18の上端面18cに押し付けて固定する押さ え板16と、フランジ18の内周面18bに固定された 軸受20と、プリント基板22を挟んでコイル13に対 向するようにフランジ18の凹部18aにはめ込まれて 固定された磁石22とを備え、各部分が一体に回転す る。ポリゴンミラー17とフランジ18はアルミニウム から構成されている。

【0017】また、ベース部材11の中心軸11aの下 部には下スラスト軸受21bがはめ込まれてれてから、 れ、更に中心軸11aの上部に上スラスト軸受21aが はめ込まれ、その上に固定板25がねじ25aによりね じ止めされている。このようにして、上スラスト軸受2 1aとラジアル軸受19と下スラスト軸受21bとがべ ース部材11に固定されており、また、凹部26が上ス ラスト軸受21aと下スラスト軸受21bと軸受19と から形成されている。上下スラスト軸受21a, 21b とラジアル軸受19はセラミックスから構成されてい

【 0 0 1 8 】フランジ 1 8 に固定された軸受 2 0 が凹部 26内に隙間を介して位置しており、回転体15が軸受 20とともにコイル13への通電時に磁石22との相互 作用により回転し、このとき凹部26との間にエアギャ ップを形成しながら高速回転するようになっている。 【0019】上述のようなポリゴンミラー17とフラン ジ18の接触面について説明する。図1に示すフランジ 18の上端面18cは、その表面粗さ(Ry)が、3 µ m≤Ry≤20µmを満たすように表面処理が施されて おり、表面粗さが従来よりも大きくなっている。ポリゴ 30 ンミラー17の下側面17 cは、その表面粗さ(Ry) がRy $\leq 1 \mu$ mとされている。このため、ポリゴンミラ -17の下側面17cとフランジ18の上端面18cと が接触する際の両接触面17c、18c間の摩擦係数 (µ)が大きくなる。この効果を図2により説明する と、押さえ板16とポリゴンミラー17の上側面17b との間の板ばね24(図1)により押付力Tで下側面1 7 cがフランジ18の上端面18 cに押し付けられる と、両接触面17c、18c間の接線方向の摩擦力F は、次の式で表すことができる。

 $[0020]F = \mu \times T$

【0021】ととで、接触面17c、18c間の摩擦係 数μは、上述のように、従来よりも大きくされているの で、摩擦力Fも大きくなる。一方、ポリゴンミラー17 が光偏向装置の使用中に高速で回転した場合に、その遠 心力F'が図2のようにポリゴンミラー17に作用する が、上述の摩擦力Fが遠心力F、よりも大きく、従来の ようなポリゴンミラー17のずれが発生し難くなり、回 転体15が不要に振動しない。このようにして、図1の ポリゴンミラー17は安定して回転できる。また、フラ 17bとの間に板ばね24を挟んでその下側面17cを 50 ンジ18の上端面18cがRy≦20μmであると、ボ 10

リゴンミラーのミラー面の倒れ角等の光偏向装置のユニ ット特性を良好に維持できる。

【0022】次に、図3により第1の実施の形態の変形 例を説明する。図3の例は、図1の板ばね24を省略 し、押さえ板16aで直接ポリゴンミラー17をフラン ジ18に押し付けるものである。押さえ板16aは、フ ランジ18の上端面18cとの間でポリゴンミラー17 を挟み、フランジ18のフランジ部端面18dとの間に 隙間を設けてねじ16 bにより固定されている。 これに より、図1と同様に、ポリゴンミラーの下側面17c が、3µm≤Ry≤20µmの範囲内の表面粗さ(R y) に表面処理されたフランジ18の上端面18ckー 定の押付力で押し付けられる。

[0023]

【実施例】以上の本実施の形態の効果について実施例に より更に説明する。本実施例及び比較例では、フランジ 18の上端面18cを表面粗さ(Ry)が0.08 µm ~80μmの範囲内で様々に異なるようにブラスト加工 で表面処理した。ポリゴンミラー17の下側面17cの 表面粗さ(Ry)はRy=0.05 μ mと一定にした。 なお、表面粗さは、表面粗さ計で測定し、JISBO6 01により評価した。

【0024】以上のようにフランジ18の上端面18c の表面粗さが異なる以外は、同一条件で図1と同様の光 偏向装置をそれぞれ作製し、各光偏向装置について50 000rpmで24時間連続回転させ、回転の前後で水 平方向の振動を測定し、その前後の水平方向の振動の変 化を求めた。この水平方向の振動変化を図4(a)に示 す。水平方向の振動変化は、回転体15(図1)のバラ ランスになり増加するのであるが、図4(a)から分か るように、フランジ18の上端面18cの表面粗さ(R y) が3μm以上であると、いずれの場合も振動変化が 小さく良好な結果であった。これに対し、表面粗さ(R y) が1μm以下であると、振動変化がかなり大きくな った。

【0025】また、各光偏向装置のポリゴンミラーのミ ラー面の倒れ角(直角度)をミラー面にレーザ光を照射 して測定した。その倒れ角の測定結果を図4(b)に示 す。図4(b)から分かるように、倒れ角は、理想状態 では零であるが、フランジ18の上端面18cの表面粗 さ(Ry)が20µm以下では、さほど大きくならず良 好な結果であった。これに対し、表面粗さ(Ry)が2 Ομπを越えると、倒れ角がかなり大きくなった。

【0026】〈第2の実施の形態〉

【0027】次に、本発明の第2の実施の形態として図 1の光偏向装置を製造する方法について説明する。図5 ~図7は、図1のフランジ18の上端面(表面処理の対 象面) 18 cを所定の表面粗さとなるように表面処理す る各種の方法を説明するための図である。

【0028】図5(a)の方法はブラスト加工による表 面処理である。ノズル31に配管32から高圧空気を、 配管33からアルミナ粉末等の砥粒を同時に供給し、ノ ズル31から砥粒を高速でフランジ18の対象面18c に向けて吹き付ける。フランジ18は、マスク37で非 表面処理対象面が保護されモータ35で回転するワーク 台36に固定されて回転しながら対象面18cがプラス ト加工を受ける。アルミナ粉末の平均粒径は100μm 程度とすることができるが、適当に平均粒径を変えるこ とにより、表面粗さ(Ry)を調整できる。なお、加工 前のフランジ18の対象面18cの表面粗さ(Ry)は 切削加工等によりRy≦lμmとすることができるが、 Ry≥1µmであってもよい。

【0029】図5(b)の方法は切削加工による表面処 理である。フランジ18を台42の上に載せその内周面 18bに固定治具43を差し込んで台42に固定した状 態で台42とともにフランジ18をモータ41で回転さ せながら、多結晶ダイヤモンド等からなるバイト44の 先端を押し当てて対象面18cを研削する。バイト44 20 の先端の表面粗さがフランジ18の対象面18cに転写 されるので、バイト44の先端の表面粗さを変えること により、対象面18cの表面粗さを調整できる。なお、 加工前のフランジ18の対象面18cの表面粗さ(R y) $dRy \le 1 \mu m$ とすることができるが、 $Ry \ge 1 \mu$ mであってもよい。

【0030】図6(a)の方法はレーザ加工による表面 処理である。Nd:YAGレーザ51と集光レンズ52 と偏光ミラー53とを含む光学系を固定されたフランジ 18に対し公転させながら、その対象面18cにレーザ ンス変化に対応し、ポリゴンミラーがずれると、アンバ 30 光を照射する。このとき、レーザ光強度をランダムに変 化させたり偏光ミラー53をランダムに振動させながら 照射する。対象面18cの表面粗さは、レーザ51のバ ワーと照射時間を変化させることにより調整できる。ま た、フランジ18側を回転させるようにしてもよい。な お、加工前のフランジ18の対象面18cの表面粗さ (Ry) はRy≦1μmとすることができるが、Ry≧ 1μmであってもよい。

> 【0031】図6(b)の方法はドライアイス噴射加工 による表面処理である。基本的に図5(a)と同様の方 40 法であるが、砥粒としてドライアイス粒子を用いる点が 異なる。即ち、図5(a)と同様の回転装置でフランジ 18を回転させながら、ノズル61に配管62から高圧 空気を、配管63からドライアイス粒子を同時に供給 し、ノズル61から砥粒を高速でフランジ18の対象面 18 cに向けて吹き付ける。ドライアイス粒子は吹き付 け後、蒸発してしまうので、ゴミが発生しないので、滑 浄な加工が可能となり、その後処理が楽になり、好まし い。表面粗さはドライアイス粒子の粒径を変えて調整で きる。なお、加工前のフランジ18の対象面18cの表 50 面粗さ(Ry)はRy≦lµmとすることができるが、

7

Ry≥1µmであってもよい。

【0032】図7(a)の方法は化学処理加工による表 面処理である。フランジ18がアルミニウムからなる場 合、フランジ18を非対象面をマスク73で保護し引っ かけ治具72に掛けて容器71内の水酸化ナトリウム溶 液に浸漬し対象面18 cを腐食させるが、均一に腐食し ないので、適度な表面粗さとすることができる。表面粗 さは溶液の濃度及び浸漬時間により調整することができ る。また、腐食溶液としては、他のアルカリ溶液や硫酸 フランジ18の対象面18cの表面粗さ(Ry)はRy ≤1 μmとすることができるが、Ry≥1μmであって もよい。

【0033】図7(b)の方法は転造加工による表面処 理である。図5(b)と同様の回転装置でフランジ18 を回転させながら対象面18cに転造ツール81を押し 当てることにより、転造ツール81の押当面の表面粗さ が対象面18cに転写することができる。 転造ツール8 1の押当面の表面粗さを変えることにより対象面18 c の表面粗さを調整できる。なお、加工前のフランジ18 の対象面 1 8 c の表面粗さ (Ry) はRy ≤ 1 μmが好 ましい。

【0034】上述のような各方法でフランジ18の対象 面(上端面)18cを表面粗さ(Ry)が3μm≦Ry ≤20 μmを満たすように表面処理を行ってから、図1 のように、フランジ18の上端面18 c にポリゴンミラ -17の下側面17cを接触させ、板ばね24と押さえ 板16とによりフランジ18にポリゴンミラー17を押 し付けて固定することにより、接触面17c,18cど リゴンミラー17とを固定して組み立てることができ る。

【0035】〈第3の実施の形態〉

【0036】次に、第3の実施の形態として、図1に示 した光偏向装置を画像形成装置の光走査光学ユニットに 組み込んだ例を図8により説明する。図8は光走査光学 ユニットの概略的構成を示す斜視図である。

【0037】図8に示すように、光走査光学ユニット は、基台100の上に固定されポリゴンミラー73を有 する光偏向装置72、半導体レーザ76、コリメータレ ンズ (ビーム整形用光学系) 75、第1シリンドリカル レンズ71、fθレンズ70、第2シリンドリカルレン ズ80、反射ミラー90、タイミング検出用のミラー8 2、及び同期検知器81をそれぞれ備える。半導体レー ザ76から出射したビームは、コリメータレンズ75に より平行光とされ、第1結像光学系の第1シリンドリカ ルレンズ71を経て図の矢印方向に回転しているポリゴ ンミラー73に入射する。ポリゴンミラー73のミラー 面73aからの反射光は、 $f\theta$ レンズ70、第2シリン ドリカルレンズ80から成る第2結像光学系を透過し、

反射ミラー90を介して、画像形成装置の感光ドラム9 1の周面上で所定のスポット径で主走査方向に走査され る。主走査方向の1ライン毎の同期検知は、走査開始前 の光束をミラー82を介して同期検知器81に入射させ ることにより行い、これに同期して感光体ドラム101 は副走査方向に回転する。

【0038】以上のようにして、半導体レーザ76から のレーザ光により感光体ドラム101上に画像情報を書 き込むことができるが、この場合、光偏向装置72は、 等の強酸性溶液を用いることができる。なお、加工前の 10 使用中の高速回転による遠心力に起因したポリゴンミラ ー73のずれが発生し難くなり、ポリゴンミラー73が 振動せずに安定して回転できるため、安定した画像形成 を長時間行うことが可能となる。また、ポリゴンミラー 73のミラー面73aの倒れ角等の特性を良好に維持で きるため、高品質な画像形成が可能となる。

> 【0039】以上のように本発明を実施の形態により説 明したが、本発明はこれらに限定されるものではなく、 本発明の技術的思想の範囲内で各種の変形が可能であ る。例えば、ポリゴンミラーとフランジは他の材料、例 20 えば樹脂材料等から構成してもよく、また、本実施の形 態及び実施例では、フランジ側の接触面を粗くなるよう に表面処理したが、ポリゴンミラー側の接触面を粗く表 面処理してもよく、また両方を粗く表面処理してもよ い。また、表面処理は、上述の複数の方法を併用して行 ってもよい。

[0040]

【発明の効果】本発明の光偏向装置によれば、フランジ に押し付けられて保持されるポリゴンミラーが使用中に 髙速回転されてもずれ難くなり安定に回転でき、また、 うしを接触させ押付力を加えた状態でフランジ18とポ 30 ポリゴンミラーのミラー面の倒れ角等の光偏向装置とし てのユニット特性を良好に維持できる。また、本発明の 光偏向装置の製造方法によれば、ポリゴンミラーが使用 中に高速回転されてもずれ難くなり安定に回転でき、ま た、ユニット特性を良好に維持できる光偏向装置を製造 できる。また、本発明の光偏向装置を備えた画像形成装 置によれば、安定した画像形成を長時間行うことが可能 となり、また、髙品質な画像形成に寄与できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1の実施の形態による光偏向装置の 側断面図である。

【図2】図1の光偏向装置の効果を説明するための光偏 向装置の部分的な側面図である。

【図3】図1の光偏向装置の変形例を示す部分的な側断 面図である。

【図4】本発明の第1の実施の形態における実施例の効 果を示す図であり、各表面粗さに対する測定した振動変 化を示す図(a)及び倒れ角を示す図(b)である。

【図5】本発明の第2の実施の形態による光偏向装置の 製造方法を示す図であって、ブラスト加工による表面処 50 理を説明する図(a)及び切削加工による表面処理を説 明する図(b)である。

【図6】本発明の第2の実施の形態による光偏向装置の 製造方法を示す図であって、レーザ加工による表面処理 を説明する図(a)及びドライアイス噴射加工による表面処理を説明する図(b)である。

【図7】本発明の第2の実施の形態による光偏向装置の 製造方法を示す図であって、化学処理加工による表面処理を説明する図(a)及び転造加工による表面処理を説明する図(b)である。

【図8】本発明の第3の実施の形態による画像形成装置 10 の光走査光学ユニットの斜視図である。

,	符	口	$\boldsymbol{\pi}$	74	ĦĦ	٦
- 1	44	7-1	U	ii) L	ᄤ	1

1	1		ベース部材
,	7	_	ch か. 株布

lla 中心軸

*15 回転体 16,16a 押さえ板

17 ポリゴンミラー17

17a ミラー面

17b 上側面

17c 下側面(接触面)

18 フランジ

18a 凹部

18b 内周面

18c 上端面、表面処理の対象面(接触面)

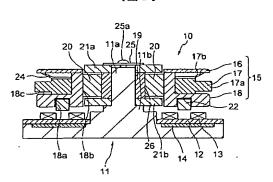
24 板ばね

19 ラジアル軸受

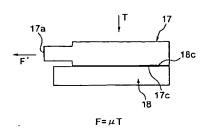
72 光偏向装置

91 感光体ドラム

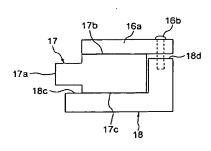
【図1】



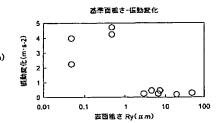
【図2】



[図3]



[図4]



基準面担さ-例れ角

表面招さ Ry(μm)

0

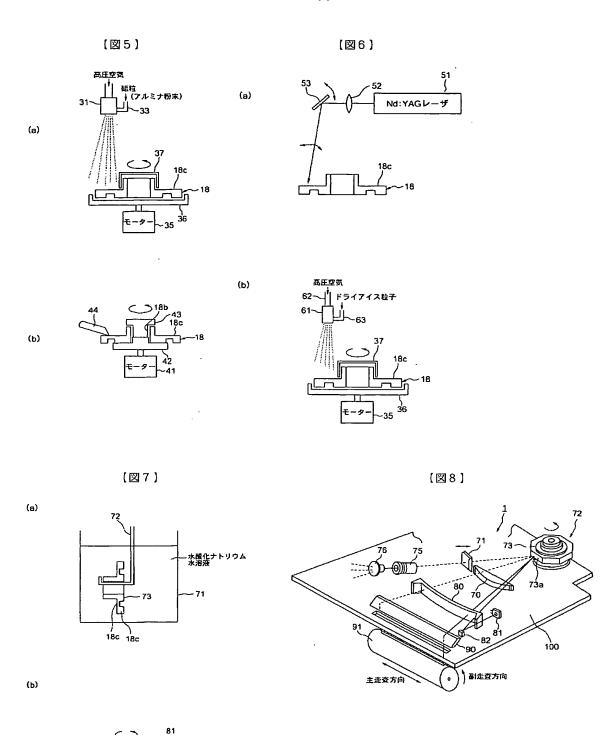
100

008 0

10

(b) & 100 - C

0.01



フロントページの続き

(72)発明者 大野 直弘

東京都八王子市石川町2970番地 コニカ株

式会社内

(72)発明者 佐々木 克司

東京都八王子市石川町2970番地 コニカ株

式会社内

(72)発明者 宮越 博史

東京都八王子市石川町2970番地 コニカ株

式会社内

Fターム(参考) 2C362 BA11

2H042 DC05 DC06 DD03 DE07

2H045 AA07 AA14 AA24 AA62

5C072 AA03 BA13 BA15 HA13 XA01

XA05

5H019 CC02 DD06 FF03